S5 1 PN='60-055311'
• ?t 5/5/1

5/5/1

DIALOG(R) File 347: JAPIO

(c) 2002 JPO & JAPIO. All rts. reserv.

01576811 **Image available**
ZOOM LENS

PUB. NO.: **60-055311** [JP 60055311 A] PUBLISHED: March 30, 1985 (19850330)

INVENTOR(s): TACHIHARA SATORU

APPLICANT(s): ASAHI OPTICAL CO LTD [350041] (A Japanese Company or

Corporation), JP (Japan) APPL. NO.: 58-164660 [JP 83164660]

FILED: September 06, 1983 (19830906) INTL CLASS: [4] G02B-015/16; G02B-013/04

JAPIO CLASS: 29.2 (PRECISION INSTRUMENTS -- Optical Equipment); 29.1

(PRECISION INSTRUMENTS -- Photography & Cinematography)

JOURNAL: Section: P, Section No. 377, Vol. 09, No. 186, Pg. 5, August

02, 1985 (19850802)

ABSTRACT

PURPOSE: To constitute a zoom lens of eight-element constitution which has an about 4 F number and an about 3X zoom ratio while including a 28mn wide angle as a lens for a 35mn single-lens reflex camera at low cost. CONSTITUTION: The lens system consists of the 1st and the 2nd lens groups successively from an object side, and the air gap between those two lens groups is varied to perform variable power. Said 1st lens group consists of the 1st positive lens, the 2nd negative meniscus lens having a convex surface on the subject side, the 3rd negative lens, and the 4th positive lens successively from the object side, and has negative refracting power on the whole. The 2nd lens group consists of the 5th positive lens, the 6th positive meniscus lens having a convex surface on the object side, the 7th negative lens, and the 8th positive lens and has positive refracting power on the whole. Those two lens groups satisfy inequalities.

19 日本国特許庁(JP)

⑩特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭60-55311

@Int.Cl.⁴

識別記号

庁内整理番号

❸公開 昭和60年(1985)3月30日

G 02 B 15/16 // G 02 B 13/04 7448-2H 8106-2H

審査請求 未請求 発明の数 1 (全6頁)

❷発明の名称 ズームレンズ

②特 願 昭58-164660

20出 願 昭58(1983)9月6日

@発明者立原

東京都板橋区前野町2丁目36番9号 旭光学工業株式会社

内

①出 願 人 旭光学工業株式会社 東京都板橋区前野町2丁目36番9号

明 和 包

/ . 発明の名称

2. 特許請求の範囲

ズームレンズ

物体側より順に、正レンズの第1レンズと、物体側に凸面を向けた負メニスカスレンズの第2レンズの第3レンズと、正レンズの第3レンズと、正レンズの第3レンズと、近して負の屈折力ズを体として負の屈折力ズと、近して近面を向けた正メニスカスレンズの第3レンズ群と、負レンズの第7レンズと、正の屈折から成り、全体として正の屈折かとを割したが高い、から成り、前記第1レンズ群とから成り、前記第1レンズ群とから成り、前記第1レンズ群となり、変化させることを特徴とするズームレンズの第1レンズの対象件を満足するズームレンズの第1レンズの対象を対している。

- (1) $1.5 < | f_1 | / f_w < 2.0$, $f_1 < 0$
- (2) $6.0 < f_1 / f_w < 12.0$
- (3) $(n_2 + n_3) / 2 > 1.72$
- (4) $n_4 > 1.75$

- (5) $0.04 < d_6 / f w < 0.15$
- (6) 0.75 < f s, g / f w < 1.0
- (7) $1.60 < (n_5 + n_6) / 2 < 1.75$
- (8) $1.2 < R_g / f w < 2.0$
- (9) $0.7 < | f_7| / f w < 0.85$, $f_7 < 0$
- (10) $n_2 > 1.70$
- (11) $-1.50 < R_1 = /f w < -0.80$

fw:全系における最短無点距離

f r:第Iレンズ群の焦点距離

f:第1レンズの焦点距離

f s , в : 第 5 レンズと第 6 レンズの合成焦点距

fァ:第7レンズの焦点距離

n: 第iレンズに使用する硝材の屈折率

dε: 第3 レンズと第4 レンズとの空気間隔

Ra:第5レンズの物体側の面の山本半径.

R16:第8レンズの像側の面の曲率半径

3. 発明の詳細な説明

本発明は、Fナンバー 4 程度で35ミリ判一眼レフカメラ用レンズとして広角28ミリを含み約3倍

のズーム比を有するズームレンズに関し、特に、 構成枚数を削減して低コストにて提供されるべく 設計されたズームレンズに関する。

4 1

まず本発明の構成を述べると、物体側より順に、 正レンズの第1レンズと、物体側に凸面を向けた 負メニスカスレンズの第2レンズとから成り、 第3レンズと、正レンズの第4レンズ群とけるの なとして負の屈折力を有する第1レンズ群とけた 正メニスカスレンズの第6レンズが向けばられて 正メニスカスレンズの第6レンズが向けばられて 第7レンズと、正レンズの第8レンズがのが 第7レンズと、正レンズの第8レンズがのが 第7レンズと、正してがののである第1レンズ群のの を体として正の屈折力を有する第1レンズ群のの ないがである。 間隔を変化を満足することを特徴とするズームレンズである。

- (1) $1.5 < | f_1 | / f_w < 2.0$, $f_1 < 0$
- (2) $6.0 < f_1 / f_w < 12.0$
- (3) $(n_2 + n_3) / 2 > 1.72$
- (4) n₄ > 1.75

優秀な性能にて実現できることが大きな特徴であ ス

次に上記各条件について説明する。

条件(1)は第Iレンズ群の屈折力に関する。この条件(1)の下限を超えると、第Iレンズ群の屈折力は強くなり過ぎ、補正過剰の球面収差、非点収差が発生し、良好なる光学性能を維持することが困難となる。また条件(1)の上限を超えると、第Iレンズ群の屈折力は弱くなりすぎ、一限レフカメラ用レンズとして必要なバックフォーカスを確保することができなくなるか、またはバックフォーカス確保の為にレンズ全長が長大なものとなる欠点が生じる。

条件(2)は第1レンズの屈折力に関する。第1レンズは屈折力の弱い正レンズとして、主に短傷 点距離側での歪曲収差を補正するのに寄与している。条件(2)の下限を超えると、第1レンズの屈折力は強くなり、歪曲収差の補正には効果的ではあるが、画面周辺部に結像すべき光線束に対し倍 車色収差を生じ好ましくない。逆に条件(2)の上

(5) $0.04 < d_6 / f_w < 0.15$

(6) $0.75 < f_5$, 6 / $f_w < 1.0$

 $(7) 1.60 < (n_5 + n_6) / 2 < 1.75$

(8) $1.2 < R_g / f w < 2.0$

(9) $0.7 < |f_7| / f w < 0.85$, $f_7 < 0$

(10) $n_7 > 1.70$

(11) $-1.50 < R_1 6 / f w < -0.80$

fw:全系における最短無点距離

fι:第1レンズ群の焦点距離

fı:第1レンズの焦点距離

f₅,₆: 第5 レンズと第6 レンズの合成焦点距 ²²

fァ:第7レンズの焦点距離

n,:第iレンズに使用する硝材の屈折率

d s : 第 3 レンズと第 4 レンズとの空気間隔

Ra:第5レンズの物体側の面の曲率半径

R i 6 : 第 8 レンズの像側の面の曲率半径

このように構成された本発明は、上記 船条件を 満足することによって、わずか8枚という構成枚 数で、約3倍のズーム比を有するズームレンズを、

限を超えると、レンズとしての作用が潜れ、歪曲 収差の補正ができない。

条件(3)は第2レンズと第3レンズに使用する 硝材の屈折率に関する。第2レンズ及び第3レン ズは共に負レンズであり、負の屈折力を持つ第1 レンズ群内の中心的存在である。条件(3)を優す と、第2レンズ、第3レンズの各レンズ面で負担 すべき屈折作用が大きくなって、特に補正過剰の 球面収差、非点収差を発生し好ましくない。また ペッツバール和が小さくなり過ぎて、特に長焦点 距離側にて補正過剰の像面弯曲を発生し好ましく ない。

条件(4)は第4レンズに使用する硝材の屈折率に関する。第4レンズは正レンズであり相正不足の球面収差を発生し、前記第2レンズ及び第3レンズで発生した補正過剰の球面収差を打ち消す作用を持つが、条件(4)を侵すと、第4レンズの各面の曲率半径がきつくなり、高次の収差を発生し、特に長塩点距離側において画面中心のコントラストを低下させ好ましくない。

条件(5)は第3レンズと第4レンズの空気間隔に関し、条件(3)及び(4)と相俟って、特に長根原原 医腱側における球面収差を確保する為に必要なが、クフォーカスを確保する為に必要なが、多件である。条件(5)の下限を超えると、第3レンズの空気間隔は独まり、必要なかが困難となると、第3レンズを確保の為に第2レンメルのあいが増加し、その為に補正過剰の以上であるが、大きると、該空気間隔は広がり、第2レンズで発生する補正過剰の収差を付くまいが表には高次の収差が残存してしまい好ましくない。

条件(6)は第5レンズと第6レンズの合成風折 力に関する。第5レンズと第6レンズは強い正の 屈折力を持ち、第1レンズ群が正レンズであるこ とに寄与すると共に、第1レンズ群で発生する補 正過剰の球面収差、非点収差を補正する役目を持 ち、さらに第日レンズ群の主点を削力に出しレンズ全系をコンパクト化する効果をも持っている。 条件(6)の下限を超えると、第5レンズ、第6レンズの合成屈折力は強くなり過ぎて、第5,第6 レンズの各面がきつくなり、補正不足の収差を発生し過ぎて好ましくない。逆に条件(6)の上限を超えると、合成屈折力は弱まり、レンズ全長の増大を招くという欠点が生じる。

条件(7)は第5レンズと第6レンズに使用する 硝材の屈折率に関する。条件(7)の下限を超える と、第5,第6レンズの各面の曲率半径がきつく なり、補正不足の球面収差,非点収差が発生し、 性能上好ましくない。逆に条件(7)の上限を超え ると、ペッツバール和が小さくなり過ぎ、特に最 焦点距離側において補正過剰の像面均山が生じ好 ましくない。

条件(8)は第5レンズ物体側の面の曲率半径に関し、前記条件(6)及び(7)と相俟って、特に長点点距離側において球面収差のコントロールに関与する。条件(8)の下限を超えても、上限を超えて

も、第5レンズの収差補正パランスは崩れ、補正 不足の球面収差が残存してしまう。

条件(9)は第7レンズの屈折力に関する。第7レンズの屈折力に関する。第7レンズの屈折力に関する。第7レンズの収差。中唯一の負レンズであり、映画収差。色収差。非点収差等全ての収差相正に関与する。条件(9)の下限を超えると、第7レンズの屈折力は強くなり過ぎ、補正過剰の破前に正レンズが中にさら必要を生じ、レンズの破りに近り、変を生じ、カーンズが中ののを関する。また条件(9)の上限を超えると、第7レンズの屈折力は弱くなり過ぎ、第1レンズが中の他の正と、第1レンズが中の他の正と、第1レンズが中の他の正と、第1レンズが中の他の正と、第1レンズが中の他の正と、第1レンズが中の他の正と、第1レンズが中の他の正と、第1レンズが中の他の正と、20世界を発しる。

条件(10)は第7レンズの屈折力に関する。条件(10)を侵すと、第7レンズの各面がきつくなると共に、ペッツバール和が小さくなり過ぎ、特に長 焦点距離側で補正過剰の像面弯曲を生じると共に、 高次の球面収差が残存し好ましくない。

条件(11)は第8レンズ即ち最終レンズの像側の面の曲率半径に関し、特に球面収差の補正に関連する。条件(11)の下限を超えると、該レンズ面はゆるくなり、特に長焦点距離側において球面収差を補正する能力が失なわれてしまう。逆に条件(11)の上限を超えると、該レンズ面の曲率半径はきつくなり過ぎ、補正不足の球面収差が残存し好ましくない。

以下、本発明の実施例を記載する。ここでrはレンズ各面の曲率半径、dはレンズ厚又はレンズ間隔、nは各レンズの屈折率、vは各レンズのアッベ数である。

【実施例1】

	-				
	F NO	1:3.6~4.6		f = 28.9~77	. 5
		r	d	n	y .
	1	222.238	4.06	1.62041	60.3
	2	-632.116	0.10		
:	3	135.029	2.00	1.74400	44.7
	4	23.300	6.98		
:	5	315.412	1.60	1.80610	40.9
6	i	40.600	3.48		
7	,	36.718	4.95	1.80518	25.4
8		160.000	可変		
9		40.168	4.44	1.72000	50.3
10		-166.077	0.10		
11		22.339	4.59	1.58913	61.0
12		80.500	1.16		
13		- 236.000	8.59	1.80518	25.4
1 4		18.982	2.17		
1 5		120.600	3.09	1.60342	38.0
16		-36.718		•	•

f	28.9	50.0	77.5
dв	45.63	17.13	3.26

$f_{f} = 49.16 = 1.701 \cdot f w$
$f_{i} = 265.52 = 9.219 \cdot f_{w}$
$(n_2 + n_3) / 2 = 1.77505$
n 4 = 1.80518
d 6 = 3.48 = 0.120 · f w
f_{5} , $_{6} = 24.28 = 0.840 \cdot f w$
$(n_5 + n_6) / 2 = 1.65457$
$R_{9} = 40.168 = 1.390 \cdot f w$
$ f_{7} = 21.50 = 0.744 \cdot f w$
n ₇ = 1.80518
$R_{16} = -36.718 = -1.271 \cdot f w$

【実施例2】

Fno 1:3.6~4.6		$f = 28.9 \sim 77.5$		
	r	đ	n	ν
1	239.598	3.74	1.65830	57.3
2	-618.955	0.10		
3	116.304	2.00	1.83400	37.2
4	23.780	9.16		
5	412.722	1.60	1.79952	42.2
6	48.455	2.12		
7	38.135	4.26	1.84666	23.9
8	170.176	可変		
9	52.131	3.70	1.73400	51.5
10	- 99.505	0.10		
11	23.810	4.04	1.65100	56.2
1 2	64.313	2.69		
13	-146.487	8.48	1.80518	25.4
1 4	21.372	2.44	•	
15	228.382	3.03	1.54072	47.2

f	28.9	52.0	. 77.5	
dв	49.90	16.37	2.53	

| f | | = 52.83 = 1.828 · f w f | = 262.85 = 9.095 · f w (n | 2 + n | 3) / 2 = 1.81676 n | 4 = 1.84666 d | 6 = 2.12 = 0.073 · f w f | 5 | 6 = 25.59 = 0.885 · f w (n | 5 + n | 6) / 2 = 1.69250 R | g = 52.131 = 1.804 · f w | f | 7 | = 22.65 = 0.784 · f w n | 7 = 1.80518 R | 6 = -28.869 = -0.999 · f w

4. 図面の簡単な説明

第1図は実施例1のレンズ図、第2図、第3図は各々実施例1の始焦点側及び長焦点側での収差図、第4図は実施例2のレンズ図、第5図、第6図は各々実施例2の短焦点側及び長焦点側での収差図である。

特許出願人 旭光学工業株式会社 (1988) 代表者 松 本 徹 (1988)

第 1 図







